PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

05-169212

(43) Date of publication of application: 09.07,1993

menteres e como como como como en esta en esta en esta en esta en el esta en el esta en el esta en el esta est

(51)Int.Cl.

B22D 11/10 B22D 41/50

(21)Application number : 03-335056

(71)Applicant: NISSHIN STEEL CO LTD

(22)Date of filing:

18.12.1991

(72)Inventor: MUKAI MASATO

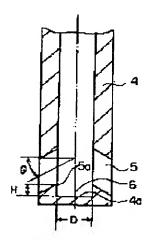
TANIGUCHI SEIICHI **USHIRO TADAHIRO** NAKAJIMA YOSHIO

(54) IMMERSION NOZZLE FOR CONTINUOUS CASTING

(57)Abstract:

PURPOSE: To prevent the casting defect caused by entrapment of mold powder increasing frequency of the development according to the increase of the casting speed related to an immersion nozzle for continuous casting.

CONSTITUTION: In the immersion nozzle for continuous casting having a nozzle body 4 positioned at the inside of a short side wall in a mold, a discharging hole 5 formed at the side wall of the nozzle body 4 and opened downward to the short side wall in the mold and a recessed box 6 at the bottom part of the nozzle body, in the case of using H for a depth of the box 6, D for an inner diameter of the nozzle body 4 and θ for an discharging angle of the discharging hole, this nozzle is the constitution having the relations H≥0.20D and θ≥15°.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

27.11.1998

[Date of sending the examiner's decision of rejection

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application

converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3027645

[Date of registration]

28.01.2000

[Number of appeal against examiner's decision of

rejection

[Date of requesting appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of extinction of right]

21.08.2002

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

FΙ

(11)特許出願公開番号

特開平5-169212

(43)公開日 平成5年(1993)7月9日

(51)Int.Cl.⁵

識別記号

庁内整理番号

技術表示箇所

B 2 2 D 11/10

330 E 7362-4E

41/50

5 4 0 7819-4E

審査請求 未請求 請求項の数1(全 7 頁)

(21)出願番号

(22)出願日

特願平3-335056

平成3年(1991)12月18日

(71)出願人 000004581

日新製鋼株式会社

東京都千代田区丸の内3丁目4番1号

(72)発明者 向 政登

広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式

会社吳研究所内

(72)発明者 谷口 斉一

広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式

会社吳研究所内

(72)発明者 後 忠博

広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式

会社具研究所内

(74)代理人 弁理士 曾我 道照 (外6名)

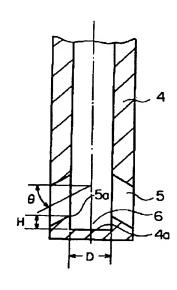
最終頁に続く

(54) 【発明の名称 】 連続鋳造用浸漬ノズル

(57)【要約】

【目的】 本発明は、連続鋳造用浸漬ノズルに関し、特 に、鋳造速度の増加とともに発生頻度が増加するモール ドパウダーの巻き込みに起因する鋳造欠陥を防止するこ とを特徴とする。

【構成】 本発明による連続鋳造用浸漬ノズルは、鋳型 短辺壁(3)の内側に位置するノズル本体(4)と、前 記ノズル本体(4)の側壁に形成し且つ前記鋳型短辺壁 に向けて下向きに開口した吐出孔(5)と、前記ノズル 本体の底部に凹状のボックス(6)とを有する連続鋳造 用浸漬ノズルにおいて、前記ボックス(6)の深さを H、前記ノズル本体(4)の内径をD、前記吐出孔の吐 出角度を θ として、 $H \ge 0.20D$, $\theta \ge 1.5$ °の関係をな した構成である。



4 --- ノズル本体

H---ポックスの深さ

5--- 吐出孔

D--- ノズルの内径

6--- ボックス

8--- 吐出角度

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 鋳型短辺壁(3)の内側に位置するノズル本体(4)と、前記ノズル本体(4)の側壁に形成し且つ前記鋳型短辺壁に向けて下向きに開口した吐出孔

(5) と、前記ノズル本体の底部に凹状のボックス

(6) とを有する連続鋳造用浸漬ノズルにおいて、前記ボックス(6)の深さをH、前記ノズル本体(4)の内径をD、前記吐出孔の吐出角度を θ として、 $H \ge 0.20$ D、 $\theta \ge 1.5$ の関係をなしたことを特徴とする連続鋳造用浸漬ノズル。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、連続鋳造用浸漬ノズルに関し、特に、鋳造速度の増加とともに発生頻度が増加するモールドパウダーの巻き込みに起因する鋳造欠陥を防止するための新規な改良に関する。

[0002]

【従来の技術】一般に、連続鋳造において、図7に示す ように、鋳型1には湯口2が設けられ、この湯口2は鋳 型短辺壁3および長辺壁によって形成されている。鋳造 中において、前記湯口2内には浸漬ノズルのノズル本体 4が挿入される。このノズル本体4は所定の内径Dを有 すると共に、その先端には、溶湯を吐出させるための吐 出孔5が設けられている。この吐出孔5は、前記鋳型短 辺壁3に向けて開口すると共に、図8に示すように、下 方に向けて所定の吐出角度θをもって形成されている。 また、前記ノズル本体4の先端を構成する底部には、所 定の深さHのボックス6が設けられている。このボック ス6の深さHは、前記吐出孔5の内側下端部5aからノ ズル本体4の内側先端面4aまでの距離をいう。そこ で、連続鋳造工程において、湯口2内に浸漬ノズルのノ ズル本体4を挿入し、溶湯を前記吐出孔5から吐出し続 け、この溶湯を鋳型1である程度冷却固化させながら鋳 型1の下方に所定の引き抜き速度をもって引き抜き、溶 湯を冷却固化させながら、所定断面形状の細長い製品を 連続的に製造する。このような作業が一つの鋳型で連続 して行われるのが、一般的に連続鋳造と呼ばれるもので ある。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】従来の連続鋳造用浸漬 40 ノズルは、以上のように構成されていたため、次のような課題が存在していた。すなわち、連続鋳造において、生産性を向上させるためには鋳造速度を増加させる必要がある。しかしながら、鋳造速度を増加させるにはノズル本体4の吐出孔5から吐出する溶湯の流速を上げる必要があり、溶湯の吐出速度を上げると図7に示すように、吐出孔5から出た溶湯は鋳型短辺壁3と衝突し、その一部は反転流となり、鋳型1の湯面に形成されたモールドパウダー7を下方へ巻き込む。このような巻き込みは、吐出孔5からの吐出速度が上がると増加し、最終製 50

品内にモールドパウダーに起因する欠陥が発生することになり、最終製品の品質が低下するといった問題点があった。このような問題点を解消するための手段として、例えば、溶鋼吐出流に電磁場を与え、この電磁気力により吐出速度を強制的に低下させる方法(特開平2-89544号公報)や、吐出孔の孔数を増加させて吐出孔の断面積を増やすことにより吐出流の流速を低下させる方法(特開昭55-88347号公報)、或は、ノズルの吐出角度を下向きにする方法等の工夫がなされた。しかしながら、電磁ブレーキ等の電磁気力を用いる方法は、設備費がかさむと共に、それぞれの鋳造速度に見合った適切な電磁気力を印加しなければ十分な効果がえられ

設備費がかさむと共に、それぞれの鋳造速度に見合った適切な電磁気力を印加しなければ十分な効果がえられず、操業管理上繁雑となる欠点がある。また、吐出孔を増やす場合、ノズル形状が複雑となり、ノズルの製造単価が上がってしまう。そして、ノズルの吐出孔を下向きにする方法では、ある程度の鋳造速度までは効果があるものの、近年要求されるような高速鋳造(溶鋼通過量4t/min以上)においては十分でなかった。

【0004】本発明は、以上のような課題を解決するためになされたもので、特に、鋳造速度の増加とともに発生頻度が増加するモールドパウダーの巻き込みに起因する鋳造欠陥を防止するようにした連続鋳造用浸漬ノズルを提供することを目的とする。

[0005]

【課題を解決するための手段】本発明による連続鋳造用 浸漬ノズルは、鋳型短辺壁の内側に位置するノズル本体 と、前記ノズル本体の側壁に形成し且つ前記鋳型短辺壁 に向けて下向きに開口した吐出孔と、前記ノズル本体の底部に凹状のボックスとを有する連続鋳造用浸漬ノズル において、前記ボックスの深さを H、前記ノズル本体の内径を D、前記吐出孔の吐出角度を θ として、 $H \ge 0.20$ D, $\theta \ge 1.5$ ° の関係をなすよう構成したものである。 【0006】

【作用】本発明による連続鋳造用浸漬ノズルにおいては、鋳型短辺壁の内側に位置する内径Dのノズル本体の側壁に形成した吐出孔を、前記鋳型短辺壁に向けて下向きに開口させ、前述吐出孔の吐出角度 θ を θ \geq 15° とし、前記ノズル本体の底部に凹状に形成したボックスの深さHに対してH \geq 0.20Dとする関係をもたせて前記ノズル本体を構成することにより、鋳造速度の増加とともに発生頻度が増加するモールドパウダーの巻き込みを有効に防止することができる。

[0007]

【実施例】以下、図面と共に本発明による連続鋳造用浸漬ノズルの好適な実施例について詳細に説明する。なお、従来例と同一又は同等部分については、同一符号を用いて説明する。図1は、本発明の連続鋳造用浸漬ノズルのノズル本体4を示す。このノズル本体4は、内径Dをもつ円筒体をなすと共に、この側壁に形成し且つ鋳型短辺壁(図7参照)に向けて下向きに開口した吐出孔5

3

を有し、この吐出孔5は、吐出角度θをもって、下方に向けられている。前記吐出孔5の下側の底部には、深さ Hの凹状のボックス6が形成されている。

【0008】このボックス6の深さHは、前記吐出孔5の内側下端部5aからノズル本体4の内側先端面4aまでの距離をいい、高速鋳造においても、モールドパウダーの巻き込みを有効に防止するために、本発明においては、ボックス6の深さをH \geq 0.20D、吐出角度を $\theta\geq$ 15°の関係をもって成立させている。

【0009】このような関係すなわちH≥0.20D、θ≥ 15°の関係を導き出すに至った実験について以下詳述 する。

【0010】図2は、水モデルによる実験により得られた結果をグラフにしたものであり、横軸をH/Dとし、縦軸を、モールドパウダー7が形成されると想定される鋳型1の湯面付近の平均流速(平均表面流速)とした。その結果、吐出角度 θ が0° すなわち水平では、表面流速に変化は見られなかったが、吐出角度 θ を下向き15°にするとH/Dが0.2の付近で平均表面流速が最も下がり、その後は、H/Dを大きくしてもその状態は維20持された。そして、吐出角度 θ を更に大きくした場合、例えば下向き30°の場合、平均表面流速は、 θ が15°の場合より更に下がり、H/Dが0.3近傍でピークをむかえ、その後は、H/Dを大きくしてもその状態は維持された。

【0011】従って、吐出角度 θ を大きくし、そして、ボックス深さHを深くすることによって、表面流速の低下が有効に行われるが、この実験からも明らかなように、ボックス深さをある値以上にしても、それ以上の流速低減効果を得ることができないことも判明した。そこで、ボックスの深さを $H \ge 0.20D$ とし、吐出角度を下向きに 15° 以上とすることにより、表面速度を有効に減少させることができると判明した。

【0012】図3~5は、鋳造速度を変えて、従来のノ ズルと本発明のノズルとが表面流速にどのように影響を 与えるかを比較した図である。図3~5において、横軸 は、ノズルの中心から鋳型短辺壁までの距離とし、縦軸 は、モールドパウダー7が形成されると想定される鋳型 1の湯面付近の平均表面流速とした。そして、従来型の 浸漬ノズルとして、H=0.06D、 $\theta=30$ 。の関係 をもつ浸漬ノズルを使用し、本発明の浸漬ノズルとし T、H=0.34D、 $\theta=30$ の関係をもつ浸漬ノズ ルを使用して、鋳造速度 1.4 m/min, 1.6 m/min, 2.0 m/minの場合について比較した。その結果、鋳造 速度を増加させても、本発明の浸漬ノズルを使用した場 合の方が表面流速が小さく、しかも、表面流速のピーク が約10cm/sを越えることがなく、同じ鋳造速度で も本発明の浸漬ノズルを利用する場合の方が表面流速を 低く押さえることができると判明した。さらに、本発明 の浸漬ノズルでは鋳造速度をこのように大きく変化させ 50 ても、表面流速が変化せず、安定した湯面を形成させる ことができることも判明した。

【0013】ここで、従来型の浸漬ノズルと本発明の浸漬ノズルを利用して、最終製品にモールドパウダーがどの程度含まれるかを検証する。この検証にあたって、浸漬ノズルとして、ノズルの内径80mm、ノズルの吐出孔の形状を縦楕円(85×75mm)を利用し、鋳型サイズは250×1325mm、引き抜き速度を1.8m/minとし、低炭素A1ギルド鋼の連続鋳造を行った。なお、従来型の浸漬ノズルとして吐出角度を θ =15°、H/D=0.06とし、本発明の浸漬ノズルとして θ =30°、H/D=0.34(ボックス深さHは27mm)とした。

【0014】その結果、図6に示すように、本発明の浸漬ノズルを利用することにより、モールドパウダーの巻き込みを低減させることに成功し、最終製品におけるモールドパウダーが起因していると考えられる介在物を82%低減させることができた。

[0015]

【発明の効果】本発明による連続鋳造用浸漬ノズルは、以上のように構成されているため、次のような効果を得ることができる。すなわち、ボックスの深さをH、ノズルの内径をD、前記吐出孔の吐出角度を θ として、H ≥ 0.20 D, θ ≥ 15°の関係をもたせて本発明の浸漬ノズルを構成することにより、鋳造速度を増加させても、鋳型内の表面流速を増加させることなく、モールドパウダーの巻き込みを有効に防止することができる。その結果、モールドパウダーの巻き込みに起因する鋳造欠陥を有効に防止することができるといった、従来にない優れた効果を発揮することができた。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の連続鋳造用浸漬ノズルのノズル本体を 示す断面図である。

【図2】水モデル実験でノズルの吐出角度を変えて平均 表面流速を比較したグラフである。

【図3】鍛造速度1.4m/minで、従来型浸漬ノズルと本発明の浸漬ノズルとの表面流速を比較したグラフである。

【図4】鍛造速度1.6m/minで、従来型浸漬ノズルと本発明の浸漬ノズルとの表面流速を比較したグラフである。

【図5】鍛造速度2.0m/minで、従来型浸漬ノズルと本発明の浸漬ノズルとの表面流速を比較したグラフである。

【図6】従来型浸漬ノズルと本発明の浸漬ノズルとを利用して、パウダー起因による介在物指数を示すグラフである。

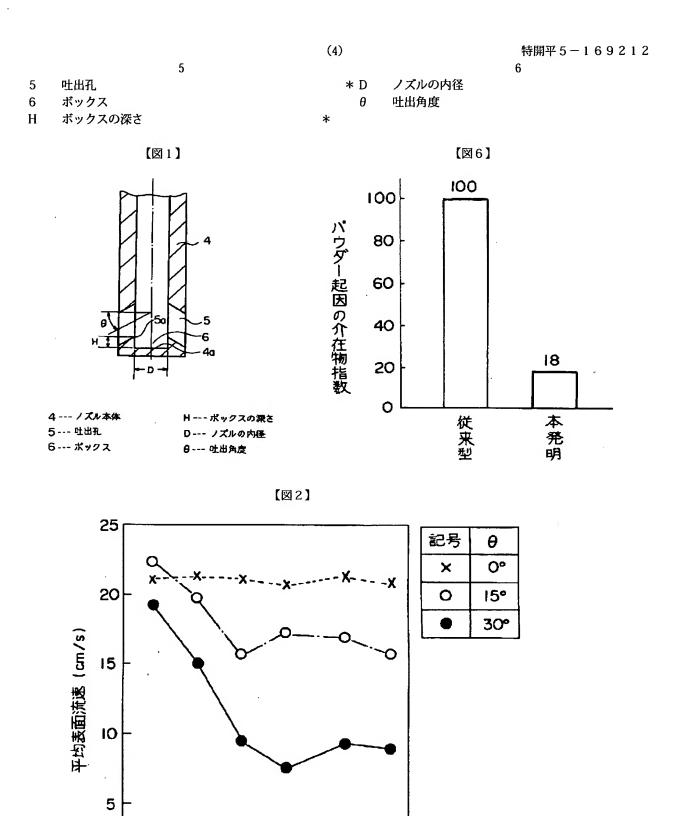
【図7】鋳型内での溶融金属の流れを示す図である。

【図8】従来の連続鋳造用浸漬ノズルのノズル本体を示す断面図である。

【符号の説明】

3 鋳型短辺壁

50 4 ノズル本体



Q5

20

0.1

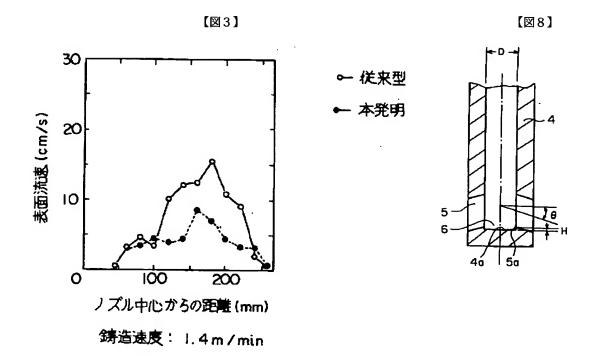
0

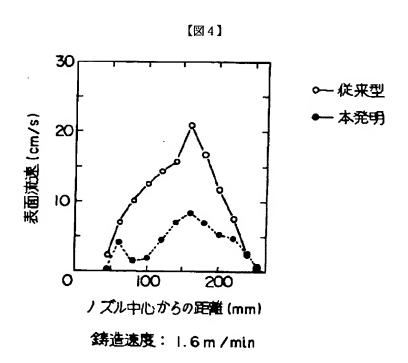
0.2

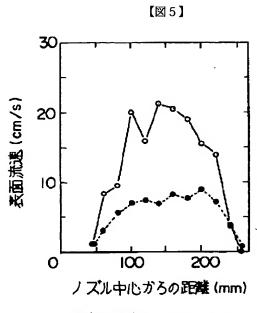
0.3

(H/D)

0.4





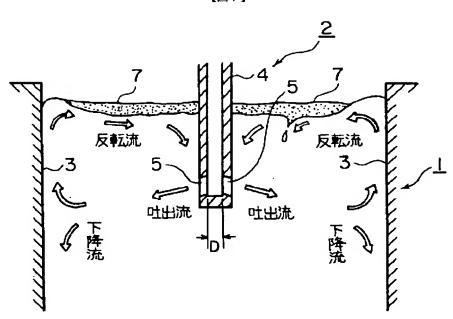


一從来型

╾本発明

鋳造速度: 2.0 m/min

【図7】



3---鋳型知辺壁

フロントページの続き

(72)発明者 中島 義夫

広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式 会社呉研究所内